

JP11070322

Biblio | Page 1

Drawing





## DECOMPOSITION TREATMENT METHOD OF FLUORINE-CONTAINING COMPOUND, CATALYST AND DECOMPOSITION TREATMENT DEVICE

Patent Number: JP11070322 Publication date: 1999-03-16

SUGANO SHUICHI;; IKEDA SHINZO;; YASUDA TAKESHI;; YAMASHITA

HISAO;; AZUHATA SHIGERU;; TAMADA SHIN;; IRIE KAZUYOSHI

Applicant(s): HITACHI LTD

Requested

Inventor(s):

Patent: JP11070322

Application

Number: JP19980172543 19980619

**Priority Number** 

(s):

IPC B01D53/86; B01D53/86; B01J21/04; B01J21/06; B01J23/06; B01J23/10;

Classification: B01J23/14; B01J23/42; B01J23/745; B01J23/75; B01J23/755

EC

Classification:

Equivalents: JP3269456B2

### **Abstract**

PROBLEM TO BE SOLVED: To efficiently decompose and treat fluorine compounds containing only fluorine as halogen such as CF4 and C2 F6.

SOLUTION: In the method for decomposing and treating fluorine-containing compounds, gas flow consisting of fluorine compounds containing only fluorine as halogen is brought into contact with an Al-containing catalyst such as a catalyst consisting of Al and Ni, Al and Zn, Al and Ti at about 200-800 deg.C in the existence of steam and fluorine contained in the gas flow and fluorine contained in gas flow is converted into hydrogen fluoride. Further, the device for decomposing and treating the fluorine-containing compounds is equipped with a reactor 15 filled with the catalyst 14 containing Al, a water adding vessel in which steam is added to gas flow containing a compound consisting of fluorine and one of carbon, sulfur and nitrogen treated in the reactor 15 and a heating means consisting of a preheater 12 and a heater 13 by which one hand of the catalyst 14 filled in the reactor 15 and the gas flow containing fluorine compounds 1 introduced into the reactor 15 is heated at such temperature that the fluorine compounds 1 are hydrolyzed.

Data supplied from the esp@cenet database - 12

## (19)日本国特許庁(JP)

## (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

# 特開平11-70322

(43)公開日 平成11年(1999) 3月16日

(51) Int.Cl. <sup>6</sup>	識別記号		FΙ						
B01D 53/86	ZAB	B 0 1 D 53/36				ZABZ			
			B 0 1	LJ 2	1/04		Α		
B 0 1 J 21/04				2	1/06		Α		
21/06				2	3/06		Α		
23/06			23/10				Α		
		審査請求	未請求	請求項	質の数15	OL	(全 11 頁)	最終頁に	脱く
(21)出願番号	特願平10-172543		(71) 出願人 000005108						
					株式会	社日立	製作所		
(22)出顧日	平成10年(1998) 6月19日		東京都千代田区神田駿河台四丁目 6番地						
			(72) 3	発明者	菅野	周一			
(31)優先権主張番号	特願平9-163717				茨城県	日立市	大みか町七丁	目1番1号	栋
(32)優先日	平 9 (1997) 6 月20日				式会社	日立製	作所日立研究	所内	
(33)優先権主張国	日本(JP)		(72) §	発明者	池田	伸三			
					茨城県	日立市:	大みか町七丁	1日1番1号	株
					式会社	日立製	作所日立研究	所内	
			(72) §	発明者	安田	健			
					茨城県	日立市:	大みか町七丁	目1番1号	株
					式会社	日立製	作所日立研究	所内	
			(74)	人理人	弁理士	小川	勝男		
								最終頁に	続く

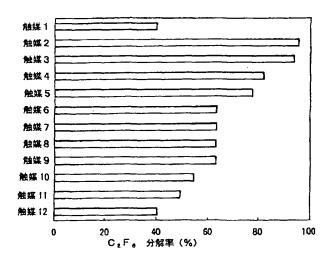
## (54) 【発明の名称】 フッ素含有化合物の分解処理方法、触媒及び分解処理装置

## (57)【要約】

【課題】 $CF_4$ ,  $C_2F_6$ などのようにハロゲンとしてフッ素のみを含有するフッ素化合物を効率良く分解処理する。

【効果】ハロゲンとしてフッ素のみを含有するフッ素化 合物を効率良く分解処理することができる。





#### 【特許請求の範囲】

【請求項1】ハロゲンとしてフッ素を含み該フッ素を炭素、窒素及び硫黄から選ばれた元素との化合物にて含むガス流を、水蒸気の存在下で、ALを含んでなる触媒と約200~800℃の温度で接触させて前記ガス流中のフッ素化合物を加水分解してフッ化水素に転化することを特徴とするフッ素含有化合物の分解処理方法。

【請求項2】請求項1において、前記フッ素化合物を含むガス流を、Alを含み、Zn、Ni、Ti, Fe 、Sn、Co, Zr, Ce 、Si 及びPt のうちから選ばれた少なくとも1つを含む触媒と触接させることを特徴とするフッ素含有化合物の分解処理方法。

【請求項3】請求項2に記載の方法において、前記触媒が更にSを含むことを特徴とするフッ素含有化合物の分解処理方法。

【請求項4】請求項2に記載の方法において、前記触媒を構成する成分が各成分単独の酸化物或いはA1と他の成分との複合酸化物の状態で含まれていることを特徴とするフッ素含有化合物の分解処理方法。

【請求項5】請求項1に記載の方法において、前記フッ素化合物を含むガス流が $CF_4$ ,  $CHF_3$ ,  $C_2F_6$ ,  $C_3F_8$ ,  $C_4F_8$ ,  $C_5F_8$ よりなるフッ素化合物の少なくとも1つを含み、該フッ素化合物をCOと $CO_2$  の少なくとも一方及びHFとに分解することを特徴とするフッ素含有化合物の分解処理方法。

【請求項6】請求項1において、前記フッ素化合物を含むガス流が $SF_6$ よりなるフッ素化合物を含み、該 $SF_6$ を $SO_2$ と $SO_3$ の少なくとも一方及びHFとに分解することを特徴とするフッ素含有化合物の分解処理方法。

【請求項7】請求項1において、前記フッ素化合物を含有するガス流がNF<sub>3</sub>よりなるフッ素化合物を含み、該NF<sub>3</sub>をNOとNO<sub>2</sub>とN<sub>2</sub>Oの少なくとも一方及びHFとに分解することを特徴とするフッ素含有化合物の分解処理方法。

【請求項8】ハロゲンとしてフッ素を含み該フッ素を炭素、窒素及び硫黄から選ばれた元素との化合物にて含むガス流を、水蒸気の存在下で、Alを含んでなる触媒と約200~800℃の温度で接触させて前記ガス流中のフッ素化合物を加水分解してフッ化水素に転化し、その後、該フッ化水素を含むガス流を水と接触させてフッ化水素を除去し、このフッ化水素を含む水をアルカリにより中和することを特徴とするフッ素含有化合物の分解処理方法。

【請求項9】ハロゲンとしてフッ素のみを含有するハロゲン化合物を加水分解するために使用する触媒であって、AI酸化物を含んでなることを特徴とするフッ素含有化合物の分解処理用触媒。

【請求項10】請求項9において、Alと、Zn, N i, Ti, Fe, Sn, Co, Zr, Ce, Si及びP t のうちから選ばれた少なくとも1つとからなり、A I: M (M & Zn, Ni, Ti, Fe, Sn, Co, Zr, Ce, Si の少なくとも1つ) の原子比が<math>AIが50~99 モル%で、Mが50~1 モル%であることを特徴とするフッ素含有化合物の分解処理用触媒。

【請求項11】請求項10に記載の触媒において、更に Sを0.1 ~20重量%含むことを特徴とするフッ素含 有化合物の分解処理用触媒。

【請求項12】請求項10に記載の触媒において、前記各成分が各成分単独の酸化物或いはA1と他の成分との複合酸化物の状態で存在することを特徴とするフッ素含有化合物の分解処理用触媒。

【請求項13】請求項10に記載の触媒において、A1とPtからなり、Ptを0.1~2重量%含むことを特徴とするフッ素含有化合物の分解処理用触媒。

【請求項14】A1を含んでなる触媒を充填した反応器と、該反応器で処理されるフッ素と炭素、硫黄、窒素の1つとの化合物を含むガス流に水蒸気を添加する水添加器と、該反応器に充填された触媒及び該反応器に導入されるフッ素化合物含有ガス流の少なくとも一方をフッ素化合物が加水分解しうる温度まで加熱するための加熱手段とを備えたことを特徴とするフッ素含有化合物の分解処理装置。

【請求項15】請求項14に記載の装置において、前記 反応器の後段に該反応器より排出されたガス流を水で洗 浄するための排ガス洗浄槽を備えたことを特徴とするフ ッ素含有化合物の分解処理装置。

### 【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、 $CF_4$ ,  $C_2F_6$ ,  $SF_6$ ,  $NF_3$ などのようにハロゲンとしてフッ素を含有する化合物を低温で効率良く分解処理する方法及び触媒並びに分解処理装置に関する。

[0002]

【従来の技術】 $CF_4$ ,  $C_2F_6$ ,  $SF_6$ ,  $NF_3$ などのようにハロゲンとしてフッ素のみを含有するフッ素化合物ガスは、半導体エッチング剤、半導体洗浄剤などに大量に使用されている。しかし、これらの物質は大気中に放出されると、地球の温暖化を引き起こすことが判明した。

【0003】  $CF_4$ .  $C_2F_6$ ,  $SF_6$ ,  $NF_3$ などのガスは、分子構成成分としてフッ素(F)を多く含有している。フッ素はすべての元素の中でもっとも電気陰性度が高く、化学的に非常に安定な物質を形成する。特に $CF_4$ ,  $C_2F_6$ などは分子内力が強く、反応性に乏しい物質である。この性質から、燃焼などで分解するには高温に加熱する必要があり、大量のエネルギを消費する。また、高温での分解反応は生成するフッ化水素などのガスによる装置材料の腐食速度が大きく、適切な分解処理方法がないのが現状である。

【0004】分解処理方法として、現在、提案されつつ

あるのは、高温での燃焼技術である。しかしながらこの方法では、プロパンなどの可燃ガスを使用するため、燃焼により大量のCO₂及び有害物質であるNOxが生成する。また、プロパンなどの可燃ガスを使用するため爆発の危険性がある。また、1000℃近くで燃焼するため、ハロゲン化合物の分解で生成する腐食性ガスによって炉壁が損傷し、メンテナンスの頻度が高くなり運転コストが大きくなる。従って、より低温でかつ有害物質を生成しないで分解できる技術が必要である。

【0005】ハロゲン化合物の分解触媒について、これまでに様々な特許が出願されているが、本発明の対象ガスであるハロゲンとしてフッ素のみを含有するハロゲン化合物を分解したという報告は少ない。特開平3-66388号公報には、チタニアを含む触媒によるハロゲン化合物の加水分解について記載されているが、ハロゲンとしてフッ素のみを含有するCF4に対しては分解性能を示さないと記述されている。また、Chem. Lett. (1989) pp. 1901-1904に記載されているように、岡崎らは、Fe2O3/活性炭を用いてCFC-14(CF4)を加水分解することを試みたが、分解しなかった。ハロゲンとしてフッ素のみを含有するフッ素化合物の分解については、特開平7-116466号公報に、フッ化水素処理無機酸化物からなる分解剤を用いた例が報告されている程度である。【0006】

【発明が解決しようとする課題】本発明の目的は、 $CF_4$ ,  $C_2F_6$ ,  $SF_6$ ,  $NF_3$ などのようにハロゲンとしてフッ素のみを含有するフッ素化合物を低温で効率良く分解する分解処理方法、及び高い分解率と長い触媒寿命を持つ分解触媒及び分解処理装置を提供するものである。【0007】

【課題を解決するための手段】本発明者らは、 $CF_4$ ,  $C_2F_6$ ,  $SF_6$ ,  $NF_3$ などのようにハロゲンとしてフッ素のみを含有する化合物を低温でかつ高効率で分解が可能であり、また分解ガス中の腐食性ガスによる装置の腐食が生じにくい分解処理方法の検討を詳細に進めた結果、本発明に至った。

【0008】即ち、ハロゲンとしてフッ素のみを含有し、該フッ素を炭素、硫黄及び窒素から選ばれた元素との化合物にて含むガス流を、水蒸気の存在下でA1を含んでなる触媒と約200~800℃で接触させ前記フッ素化合物を加水分解して、ガス流中の前記フッ素化合物をフッ化水素に転化する方法を見いだした。

【0009】対象ガスである $CF_4$ ,  $C_2F_6$ 等のように ハロゲンとしてフッ素のみを含有するハロゲン化合物 は、電気陰性度の高いフッ素の性質から分子内力が強く、反応性の乏しい物質であり、酸素との反応ではほとんど分解しない。すなわち $H_2O$ を添加して初めて高い分解率が得られる。

【0010】本発明の対象とするフッ素化合物は、ハロゲンとしてフッ素のみを含有するハロゲン化合物であ

る。化合物の構成成分としては、フッ素、炭素、酸素、 硫黄、窒素などであり、化合物の一例としては $CF_4$ 、  $CHF_3$ 、 $CH_2F_2$ 、 $CH_3F$ ,  $C_2F_6$ ,  $C_2HF_5$ ,  $C_2$   $H_2F_4$ ,  $C_2H_3F_3$ ,  $C_2H_4F_2$ ,  $C_2H_5F$ ,  $C_3F_8$ , C  $H_3OCF_2CF_3$ ,  $C_4F_8$ ,  $C_5F_8$ ,  $SF_6$ ,  $NF_3$ 等で ある。

【0011】本発明のフッ素化合物分解処理方法においては、Alを含んでなる触媒を用いる。Alは酸化物の形で用いられる。Alは単独で用いることができるが、そのほかに、Zn、Ni、Ti、Fe、Sn、Pt、Co、Zr、Ce、Siのうちの少なくとも一成分と組合せて用いることが出来る。さらに、これらの触媒にSを添加して触媒の分解活性を高めることができる。

【0012】触媒性能として必要なのは、高い分解率と長い触媒寿命を持つことである。これらの性能を示す触媒を詳細に検討した結果、 $Al_2O_3$ 単体でも使用する原料によって高い分解性能を持たすことができることを見出した。

【0014】長い触媒寿命を得るには触媒中の $A1_2O_3$ の結晶化を抑制することが有効であり、Ni, Znなどを含有して $NiA1_2O_4$ ,  $ZnA1_2O_4$ などのように、添加した金属成分とA1とを複合酸化物化することが望ましい。触媒性能向上の方法としては、触媒中にSを添加する方法がある。Sの添加方法としては、触媒調製時に硫酸塩を使用する、あるいは硫酸を使用する、などの方法を適用できる。触媒中のSはSO $_4$ イオンの形などで存在し、触媒の酸性質を強める働きをする。Sの量は $0.1\sim20$ 重量%が好ましい。

【0015】本発明の分解処理方法では、 $CF_4$ ,  $C_2F_6$ などのフッ素化合物を含むガス流中に酸素を添加してもよい。分解ガス中のCOなどの酸化反応に使うことができる。

【0016】フッ素化合物の分解反応の代表的な反応に は次のようなものがある。

[0017]

 $C F_4 + 2 H_2O \rightarrow C O_2 + 4 H F$   $C_2F_6 + 3 H_2O \rightarrow C O + C O_2 + 6 H F$  $C H F_3 + H_2O \rightarrow C O + 3 H F$ 

(式 2) 及び (式 3) の反応ではCOが生成するが、本発明の触媒はCO酸化性能も有するため、酸素が存在すればCOをCO, にすることができる。

【0018】添加する水蒸気の量は、処理するフッ素化合物中のF数と少なくとも同等の水素分子が存在するよう調節する必要がある。これにより、化合物中のフッ素をフッ化水素に転化することができ、後処理しやすい形態にできる。

【0019】フッ素化合物を加水分解する反応温度は、約200~800℃が好ましい。炭素とフッ素と水素から少なくとも構成されるフッ素化合物を処理する場合の反応温度は、約500~800℃が好ましい。これ以上の高温で使用すると、高分解率は得られるが、触媒の劣化が速い。また、装置材料の腐食が進みやすくなる。ハロゲンとしてフッ素のみを含有し該フッ素を炭素、硫黄及び窒素から選ばれた元素との化合物にて含むガス流中のフッ素化合物の含有量を0.1~10vol%とすることが好ましく、さらに好ましくは0.1~3vol%である。また、空間速度、100毎時~10,000 毎時が好ましく、速度は、100毎時~10,000 毎時が好ましく、空間速度( $h^{-1}$ )は反応ガス流量(ml/h)/触媒量(ml)で求められる。

【0020】本発明によるフッ素化合物分解処理方法においては、分解生成物としてフッ化水素、二酸化炭素などが生成する。このほかにSO₂、SO₃等の硫黄酸化物及びNO、NO₂等の窒素酸化物が生成する場合もある。これらの分解生成物を除去するためにアルカリ溶液で洗浄したり或いは水で洗浄することが好ましい。水で洗浄する方法は、装置の腐食を抑制しつつフッ化水素を除去する方法として好ましい。ただし、水洗浄の場合には、その後、フッ化水素を含む水をアルカリで中和することが望ましい。アルカリとしては、水酸化カルシウムや水酸化ナトリウムの水溶液、スラリ液などの一般のアルカリ試薬を使用することができる。

【0021】本発明の触媒を調製するためのA1原料としては、r-アルミナ、r-アルミナと $\delta-$ アルミナの混合物などを使用することができる。特にベーマイトをA1原料として用い、焼成により酸化物を形成したものは高い分解活性を示す。

【0022】本発明の触媒を調製するための各種金属成分の原料としては、硝酸塩、硫酸塩、アンモニウム塩、塩化物などを用いることができる。Ni原料としては硝酸ニッケルや硫酸ニッケルなどを使用することができる。これらの水和物も使用できる。Ti原料としては、硫酸チタン、チタニアゾルなどを使用することができる。

【0023】本発明の触媒の製造法は通常の触媒の製造に用いられる沈殿法、含浸法、混練法、などいずれも使用できる。

… (式1)

… (式2)

… (式3)

【0024】また、本発明における触媒は、そのまま粒状、ハニカム状などに成形して使用することができる。 成形法としては、押し出し成形法、打錠成形法、転動造粒法など目的に応じ任意の方法を採用できる。また、セラミックスや金属製のハニカムや板にコーティングして使用することもできる。

【0025】本発明の処理方法を実施するために使用される反応器は、通常の固定床、移動床あるいは流動床型のものでよいが、分解生成ガスとしてHFなどの腐食性のガスが発生するので、これらの腐食性のガスによって損傷しにくい材料で反応器を構成すべきである。

【0026】本発明の処理方法を実施するために使用さ れる処理装置は、前述の反応器の他に、ガス流中のフッ 素化合物の濃度を調節する手段例えばガス流に対して窒 素あるいは空気あるいは酸素を供給する手段、ガス流と 前記触媒とを200~800℃の温度で接触させるため に少なくとも一方を加熱する手段、前記フッ素化合物を 分解するために水蒸気あるいは水を前記ガス流に対して 添加する手段、前記反応器に充填された触媒に前記ガス 流が接触することによって生成した分解生成物を水及び /あるいはアルカリ水溶液で洗浄して該分解生成物中の 二酸化炭素の一部とSO, SO3等の硫黄酸化物の一部 とNO、NO<sub>2</sub>等の窒素酸化物の一部とフッ化水素とを 除去する排ガス洗浄槽とを具備する。排ガス洗浄槽の後 段に除去されなかった前記分解生成物中の一酸化炭素、 硫黄酸化物, 窒素酸化物を吸着剤などによって吸着する 手段を設けることは更に好ましい。

【0027】既設の半導体工場へ本発明のフッ素化合物 含有ガスの処理方法を適用することもできる。半導体工場には一般に酸成分ガスの排ガス処理装置があるため、これを利用し、本発明の触媒のみをCF4などのフッ素化合物の排ガスラインに設置し、水蒸気を添加して加熱すれば、フッ素化合物を分解処理することができる。また、本発明の装置全体あるいは一部をトラック等に積載し、廃棄されたフッ素化合物詰めボンベを貯蔵している場所へ移動して、含有されているフッ素化合物を抜き出し、直接処理することもできる。また、排ガス洗浄槽内の洗浄液を循環する循環ポンプや、排ガス中の一酸化炭素などを吸着する排ガス吸着槽を同時に搭載してもよい。また、発電機などを搭載してもよい。

【0028】本発明のフッ素化合物の分解処理方法によれば、低温でフッ素化合物を分解することができ、運転コストを低減できる。

【0029】フッ素化合物含有ガスを処理する場合、分

解して生成するHFなどの酸成分による装置材料の腐食 が問題となるが、本発明によれば、使用する温度が低温 であるため腐食速度が小さく、装置のメンテナンス頻度 を減少できる。

【0030】本発明のフッ素化合物の分解処理方法は、 フッ素化合物を分解する触媒反応工程と分解生成ガス中 の酸成分を中和除去する排ガス洗浄工程とからなり、装 置を小型化できる。

【0031】フッ素化合物の分解は水蒸気との反応によ るため、分解処理方法としての安全性が高く、可燃ガス を使用した場合のように爆発などの危険性がない。

[0032]

【発明の実施の形態】以下、実施例にて本発明をさらに 詳細に説明する。本発明は、これら実施例にのみ限定さ れるものではない。

【0033】図1は、半導体エッチング工程で用いる場 合のハロゲン化合物の分解処理プロセスの一例を示す。 【0034】エッチング工程では、減圧したエッチング 炉内にCF<sub>4</sub>などのフッ素化合物1を入れて、プラズマ で20分間励起し、半導体と反応させる。その後チャン バ内をN,2で置換し、ハロゲン化合物の濃度を数%に 希釈して約101/minでエッチング炉内から排出して

【0035】この排出ガスに空気3を添加しCF<sub>4</sub>など のハロゲン化合物を希釈した。このとき窒素を添加して 希釈してもよい。また、窒素と酸素を添加して希釈して もよい。この希釈ガスに、さらに水添加器4により水蒸 気を添加した反応ガス5を分解工程に送る。分解工程 は、触媒を充填した反応器を用いて行う。反応ガス中の ハロゲン化合物の濃度は約0.5 ~1%である。分解工 程では、反応ガス5を、空間速度1,000毎時(空間 速度(h-1)=反応ガス流量(m1/h)/触媒量(m 1) ) の条件でA l を含んでなる触媒と約200~80 0℃で接触させる。この場合、反応ガスを加熱してもよ く、電気炉などにより触媒を加熱してもよい。分解ガス 6は、排ガス洗浄工程に送られる。排ガス洗浄工程で は、分解ガス6に水7がスプレーされ、分解ガス中の酸 成分が除去された排ガス8が系外に放出される。酸性ガ スを含んだ酸性排水9は、半導体工場既設の排水処理設

備で処理される。 $CF_4$ などのハロゲン化合物の分解率 は、反応ガス5と分解ガス6をFID(Flame Ionization Detector の略称) ガスクロマトグラフ、TCD (Therm alConductivity Detector の略称) ガスクロマトグラフ を用いて分析し、入口及び出口の物質収支により求め る。

【0036】図10に、本発明の処理装置の一例を示 す。エッチング工程からのフッ素化合物ガスは、入口ス プレー10で水がスプレーされ、ガス中のSiF,等の 不純物が除去される。このガスと、空気3及びイオン交 換樹脂11等で精製された水7とが予熱器12内でヒー ター13により加熱されるようになっている。反応器1 5はA 1を含む触媒14を充填したものである。又、反 応器15の後段に、水のスプレー手段16を有する冷却 室17及び水のスプレー手段18を有し、充填材19を 含む排ガス洗浄槽20を備えている。排ガス8はプロワ -21により引かれ、酸性排水9はポンプ22で引かれ る。なお、排ガス洗浄槽のフッ化水素を含む水は、イオ ン交換処理して、純水原料として再利用することが可能 である。

【0037】 (実施例1) 本実施例は、各種フッ素化合 物分解触媒の活性を調べた例である。

【0038】純度99%以上のC,F,ガスに空気を添加 して希釈した。この希釈ガスに、さらに水蒸気を添加し た。水蒸気は純水を約0.2ml/minで反応管上部へマイ クロチューブポンプを用いて供給しガス化させた。反応 ガス中のC,F<sub>6</sub>濃度は約0.5%であった。この反応ガス を、電気炉により反応管外部から所定温度に加温した触 媒と空間速度2,000 毎時で接触させた。

【0039】反応管は内径32mmのインコネル製の反応 管で、触媒層を反応管中央に有しており、内部に外径3 mmのインコネル製の熱電対保護管を有している。触媒層 を通過した分解生成ガスはフッ化カルシウム溶液中にバ ブリングさせ、系外に放出した。C,F。の分解率は、F IDガスクロマトグラフ, TCDガスクロマトグラフに より、次式で求めた。

[0040]

【数 1 】

#### 出口のハロゲン化合物 供給したハロゲン化合物 ×100 (%) 分解率=1-…(数1)

【0041】以下に上記条件において試験に供した各触 媒の調製法を示す。

【0042】触媒1;市販のベーマイト粉末を120℃ で2時間乾燥した。この乾燥粉末200gを300℃で 0.5 時間焼成し、さらに焼成温度を700℃にあげ2 時間焼成した。得られた粉末を金型に入れ、500kgf /cm²の圧力で圧縮成型した。成型品を粉砕、篩い分け して0.5-1mm 粒径として試験に供した。完成後の触 媒はA 1,O,からなる。

【0043】触媒2;市販のベーマイト粉末を120℃ で1時間乾燥した。この乾燥粉末200gに、硝酸亜鉛 6水和物85.38g を溶かした水溶液を添加し、混練 した。混練後、250~300℃で約2時間乾燥し、7 00℃で2時間焼成した。焼成物を粉砕、篩い分けして 0.5-1mm 粒径として試験に供した。完成後の触媒組 成は原子比でA1:2n=91:9(モル%)であっ た。この触媒は、Al酸化物、Zn酸化物のほかにZn Al<sub>2</sub>O<sub>4</sub>の複合酸化物を含む。

【0044】触媒3;市販のベーマイトを120℃でし時間乾燥した。この乾燥粉末200gに、硫酸ニッケル6水和物50.99g を溶かした水溶液を添加し、混練した。混練後、250~300℃で約2時間乾燥し、700℃で2時間焼成した。焼成物を粉砕、篩い分けして0.5-1 mm 粒径として試験に供した。完成後の触媒組成は原子比でA1:Ni=91:9(モル%)であった。この触媒は、A1酸化物、Ni酸化物、Ni 的、A120.0複合酸化物及びS酸化物を含む。

【0045】触媒4;市販のベーマイト粉末を120℃で1時間乾燥した。この乾燥粉末300gに、硝酸ニッケル6水和物125.04g を溶かした水溶液を添加し、混練した。混練後、250~300℃で約2時間乾燥し、700℃で2時間焼成した。焼成物を粉砕、篩い分けして0.5-1mm 粒径として試験に供した。完成後の触媒組成は原子比でA1:Ni=91:9(モル%)であった。この触媒は、A1酸化物、Ni酸化物及びNi A1,O4の複合酸化物を含む。

【0046】触媒5;市販のベーマイト粉末を120℃で1時間乾燥した。この乾燥粉末300gと30%硫酸チタン溶液354.4gを純水約300gを添加しながら混練した。混練後、250~300℃で約5時間乾燥し、700℃で2時間焼成した。焼成物を粉砕,篩い分けして0.5-1mm 粒径として試験に供した。完成後の触媒組成は原子比でA1:Ti=91:9(モル%)であった。

【0047】触媒6;市販のベーマイト粉末を120℃で1時間乾燥した。この乾燥粉末200gに、硝酸鉄9水和物115.95gを溶かした水溶液を添加し、混練した。混練後、250~300℃で約2時間乾燥し、700℃で2時間焼成した。焼成物を粉砕,篩い分けして0.5-1mm 粒径として試験に供した。完成後の触媒組成は原子比でA1:Fe=91:9(モル%)であった。

【0048】触媒7;市販のベーマイト粉末を120℃で1時間乾燥した。この乾燥粉末200gに、塩化第二すず水和物95.43gを溶かした水溶液を添加し、混練した。混練後、250~300℃で約2時間乾燥し、700℃で2時間焼成した。焼成物を粉砕,篩い分けして0.5-1 mm 粒径として試験に供した。完成後の触媒組成は原子比でA1:Sn=91:9(モル%)であった。

【0049】触媒8;市販のベーマイト粉末を120℃で1時間乾燥した。この乾燥粉末200gに、ジニトロジアンミンPt (II) 硝酸溶液 (Pt濃度4.5wt%)22.2gを純水200mlで希釈した水溶液を添加し、混練した。混練後、250~300℃で約2時間乾燥し、700℃で2時間焼成した。焼成物を粉砕、篩い分けして0.5-1mm 粒径として試験に供した。完成後の触媒はAl<sub>2</sub>O<sub>3</sub>100重量%に対してPtを0.68

重量%含んでいた。

【0050】触媒9;市販のベーマイト粉末を120℃で1時間乾燥した。この乾燥粉末300gに、硝酸コバルト6水和物125.87g を溶かした水溶液を添加し、混練した。混練後、250~300℃で約2時間乾燥し、700℃で2時間焼成した。焼成物を粉砕、篩い分けして0.5~1mm 粒径として試験に供した。完成後の触媒組成は原子比でA1:Co=91:9(モル%)であった。

【0051】触媒10;市販のベーマイト粉末を120℃で1時間乾燥した。この乾燥粉末200gに、硝酸ジルコニル2水和物76.70gを溶かした水溶液を添加し、混練した。混練後、250~300℃で約2時間乾燥し、700℃で2時間焼成した。焼成物を粉砕,篩い分けして0.5~1mm 粒径として試験に供した。完成後の触媒組成は原子比でA1:Zr=91:9(モル%)であった。

【0052】触媒11;市販のベーマイト粉末を120℃で1時間乾燥した。この乾燥粉末200gに、硝酸セリウム6水和物124.62gを溶かした水溶液を添加し、混練した。混練後、250~300℃で約2時間乾燥し、700℃で2時間焼成した。焼成物を粉砕、篩い分けして0.5-1mm 粒径として試験に供した。完成後の触媒組成は原子比でA1:Ce=91:9(モル%)であった。

【0053】触媒12;市販のベーマイト粉末を120℃で1時間乾燥した。この乾燥粉末300gに、20wt%シリカゾル129.19gを溶かした水溶液を添加し、混練した。混練後、250~300℃で約2時間乾燥し、700℃で2時間焼成した。焼成物を粉砕,篩い分けして0.5-1mm粒径として試験に供した。完成後の触媒組成は原子比でA1:Si=91:9(モル%)であった。

【0054】上記触媒  $1\sim12$ の反応温度700℃での試験結果を図2に示す。A1 とZnからなる触媒及びA1 とNi からなる触媒の分解活性が他にぬきんでて高い。次いでA1 とTi からなる触媒の分解活性が高い。触媒3が触媒4よりも高活性を有するのは、Sの効果と思われる。

【0055】(実施例2)本実施例は、実施例1の触媒 4と同じA1原料、N1原料を用い、A1とN1の組成を変化させた触媒を調製し、 $C_2$ F $_6$ の分解活性を調べた 結果である。

【0056】触媒4-1;市販のベーマイト粉末を120℃で1時間乾燥した。この乾燥粉末200gに、硝酸ニッケル6水和物8.52g を溶かした水溶液を添加し、混練した。混練後、250~300℃で約2時間乾燥し、700℃で2時間焼成した。焼成物を粉砕,篩い分けして0.5-1mm 粒径とした。完成後の触媒組成は原子比でA1:Ni=99:1(モル%)であった。

【0057】触媒4-2;市販のベーマイト粉末を120℃で1時間乾燥した。この乾燥粉末300gに、硝酸ニッケル6水和物66.59g を溶かした水溶液を添加し、混練した。混練後、250~300℃で約2時間乾燥し、700℃で2時間焼成した。焼成物を粉砕、篩い分けして0.5-1mm 粒径とした。完成後の触媒組成は原子比でA1:Ni=95:5(モル%)であった。

【0058】触媒4-3;市販のベーマイト粉末を120℃で1時間乾燥した。この乾燥粉末200gに、硝酸ニッケル6水和物210.82g を溶かした水溶液を添加し、混練した。混練後、250~300℃で約2時間乾燥し、700℃で2時間焼成した。焼成物を粉砕、篩い分けして0.5-1mm 粒径とした。完成後の触媒組成は原子比でA1:Ni=80:20(モル%)であった。

【0059】触媒4-4;市販のベーマイト粉末を120℃で1時間乾燥した。この乾燥粉末200gに、硝酸ニッケル6水和物361.16g を溶かした水溶液を添加し、混練した。混練後、250~300℃で約2時間乾燥し、700℃で2時間焼成した。焼成物を粉砕,篩い分けして0.5-1mm 粒径とした。完成後の触媒組成は原子比でA1:Ni=70:30(モル%)であった。

【0060】触媒4-5;市販のベーマイト粉末を120で1時間乾燥した。この乾燥粉末200gに、硝酸ニッケル6水和物562.1g を混ぜ、水を添加しながら混練した。混練後、 $250\sim300$ でが2時間乾燥し、700でで2時間焼成した。焼成物を粉砕、篩い分けして0.5-1mm 粒径とした。完成後の触媒組成は原子比でA1:Ni=60:40(モル%)であった。【0061】触媒4,触媒4-1から触媒4-5の活性を、 $C_2F_6$ 濃度を2%とし、供給する純水の量を約0.4mi/minとした以外は実施例1と同様の方法で調べた。試験開始6時間後の分解率を図3に示す。Ni/(Ni+A1)のモル%が20-30モル%のときに最も活性が高く、次いで $5\sim40$ モル%のときに活性が高

【0062】(実施例3)本実施例は、実施例1の触媒2と同じA1原料、Zn原料を用い、A1とZnの組成を変化させた触媒を調製し、活性を調べたものである。【0063】触媒2-1;市販のベーマイト粉末を120℃で1時間乾燥した。この乾燥粉末200gに、硝酸亜鉛6水和物215.68gを溶かした水溶液を添加し、混練した。混練後、250~300℃で約2時間乾燥し、700℃で2時間焼成した。焼成物を粉砕、篩い分けして0.5-1mm 粒径とした。完成後の触媒組は原子比でA1:Zn=80:20(モル%)であった。【0064】触媒2-2;市販のベーマイト粉末を120℃で1時間乾燥した。この乾燥粉末200gに、硝酸亜鉛6水和物369.48gを溶かした水溶液を添加

し、混練した。混練後、250~300℃で約2時間乾 燥し、700℃で2時間焼成した。焼成物を粉砕、篩い 分けして0.5-1mm 粒径とした。完成後の触媒組成は 原子比でA1: Zn=70:30 (モル%) であった。 【0065】触媒2~3;市販のベーマイト粉末を12 0℃で1時間乾燥した。この乾燥粉末126.65gに、硝酸 亜鉛6水和物96.39g を溶かした水溶液を添加し、 混練した。混練後、250~300℃で約2時間乾燥 し、700℃で2時間焼成した。焼成物を粉砕、篩い分 けして0.5-1mm 粒径とした。完成後の触媒組成は原 子比でAI: Zn=85:15 (モル%) であった。 【0066】触媒2、触媒2-1から触媒2-3の活性 を、C<sub>2</sub>F<sub>6</sub>濃度を2%とし、供給する純水の量を約0. 4ml/minとした以外は実施例1と同様の方法で調べ た。試験開始6時間後の分解率を図4に示す。Ni/ (Ni+Al) のモル%が10-30モル%のときに最 も活性が高い。

【0067】(実施例4)本実施例は、 $CF_4$ ,  $CHF_3$ ,  $C_2F_6$ の分解を反応温度を変えて行った結果である。試験条件は、空間速度1,000 毎時とし、ハロゲン化合物を空気の代わりに窒素で希釈した以外は、実施例1と同様である。触媒は実施例2中の触媒4-3を用いた。各反応温度での試験の結果を図5に示す。A1と Niからなる触媒は、 $CHF_3$ ,  $CF_4$ に対しても高い分解活性を有する。又、これらのフッ素化合物に対しては600 で程度の低い温度でも高い活性を有し、特に $CHF_3$  に対しては、反応ガス中の $CHF_3$  濃度が0.1% の場合、300 でも35%分解した。

【0068】(実施例5)本実施例は、 $C_2F_6$ の分解における水蒸気の影響を調べた結果である。試験条件は、空間速度1,000 毎時とした以外は、実施例1と同様である。触媒は実施例1中の触媒4を用い、反応温度は700 とした。試験は反応開始から2 時間後まで水蒸気を供給し、その後、水蒸気の供給を停止した。5 時間後再び水蒸気を供給し始めた。試験の結果を図6 に示す。水蒸気の添加時に分解率が高まり $C_2F_6$ の分解は加水分解によることが明らかとなった。

【0069】(実施例6)本実施例は、A1とNiからなる触媒4-3を用いて、 $SF_6$ , $C_3F_8$ の分解を行った結果である。 $SF_6$ の試験条件は、純度99%以上の $SF_6$ ガスを用い、空間速度1,000毎時とし、 $SF_6$ を空気の代わりに窒素で希釈した以外は、実施例1と同様である。 $C_3F_8$ の試験条件は実施例1と同じである。試験結果を図7に示す。反応管入口の反応ガス中の $SF_6$ 量とアルカリ吸収槽通過後の分解ガス中の $SF_6$ 量をTCDガスクロマトグラフにより測定し、次式により分解率を求めた結果、反応温度550-700℃での $SF_6$ 分解率は99%以上であった。 $C_3F_8$ の分解試験では、700℃以上の反応温度で高い反応率が得られた。【0070】

【数2】

【0071】(実施例7)本実施例は、A1とNiからなる触媒4-3を用いて $NF_3$ の分解を行った結果である。試験条件は、純度99%以上の $NF_3$ ガスを用いた以外は実施例6と同様である。反応温度を700とした。反応管入口の反応ガス中の $NF_3$ 量とアルカリ吸収槽通過後の分解ガス中の $NF_3$ 量をTCDガスクロマト

グラフにより測定し、次式により分解率を求めた結果、分解率は99%以上であった。また、700%以下の分解率を図8に示す。400%でも分解率99.9%が得られた。

[0072]

【数3】

【0073】 (実施例8) A 1 と 2 n を原子比で A1: 2 n = 85:15 (モル%) 含む触媒を用いて、C  $F_4$  ,  $C_4F_8$  ,  $CHF_3$  の分解を行った。

【0074】  $CF_4$  の分解は、純度99%以上の $CF_4$  ガスに空気を添加して希釈し、更に水蒸気を添加し、所定の反応温度で触媒と接触させることによって行った。 空間速度は1,000 毎時である。

【0075】反応ガス中の $CF_4$  濃度は約0.5% である。水蒸気は $CF_4$  ガスの約50 倍となるように流量を調節した。

【0076】 CHF  $_3$  及びC  $_4$  H  $_8$  の分解も同様にして行った。

【0077】図9の試験結果を示す。A1とZnからなる触媒は $CHF_3$ 、 $CF_4$ に対しても高い分解活性を示す。 $C_4F_8$ に対しては、700℃前後あるいはそれ以外の温度にすれば高い分解活性を示すことが明らかにされた。

## [0078]

【発明の効果】本発明によれば、 $CF_4$ ,  $C_2F_6$ などのようにハロゲンとしてフッ素のみを含有するハロゲン化合物を効率良く分解処理することができる。

### 【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の実施例1の処理プロセスを示す図である。

【図2】本発明の各触媒の性能を示す図である。

【図3】本発明のAl-Ni触媒の $C_{1}F_{6}$ 分解性能を示す図である。

【図4】本発明のA 1 - Z n 触媒の $C_2 F_6$ 分解活性を示す図である。

【図5】本発明のAl-Ni触媒の $C_2F_6$ ,  $CHF_3$ ,  $CF_4$ の分解活性を示す図である。

【図6】本発明のAI-Ni触媒の $C_2F_6$ 分解における水蒸気の影響を示す図である。

【図7】本発明のAl-Ni触媒の $SF_6$ ,  $C_3F_8$ の分解活性を示す図である。

【図8】本発明のA1 -Ni 触媒のNF3 分解活性を示す図である。

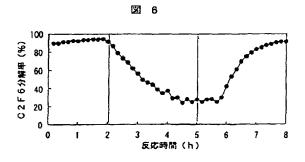
【図9】本発明のA I - Z n 触媒の $C F_4$ ,  $C_4 F_8$ , C HF<sub>3</sub>の分解活性を示す図である。

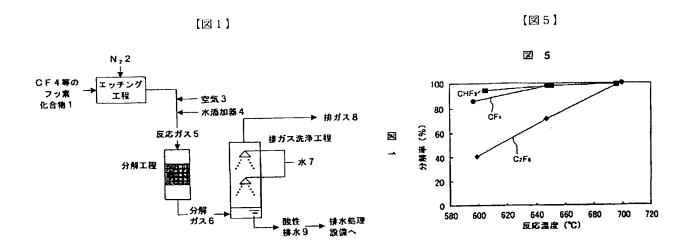
【図10】本発明の一実施例による分解処理装置の概略 構成図である。

## 【符号の説明】

1…CF₄などのフッ素化合物、2…N₂、3…空気、4…水添加器、5…反応ガス、6…分解ガス、7…水、8…排ガス、9…酸性排水、10…入口スプレー、11…イオン交換樹脂、12…予熱器、13…ヒーター、14…触媒、15…反応器、16,18…スプレー手段、17…冷却室、19…充填材、20…排ガス洗浄槽、21…ブロワー、22…ポンプ。

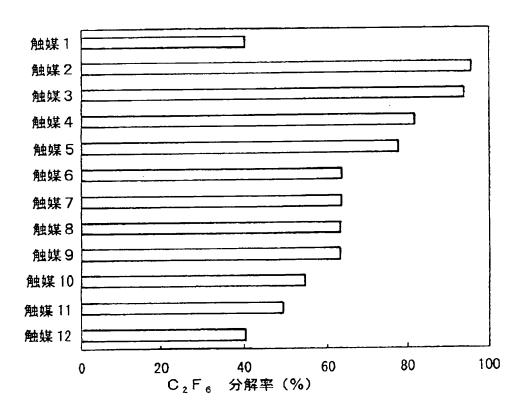
[図6]

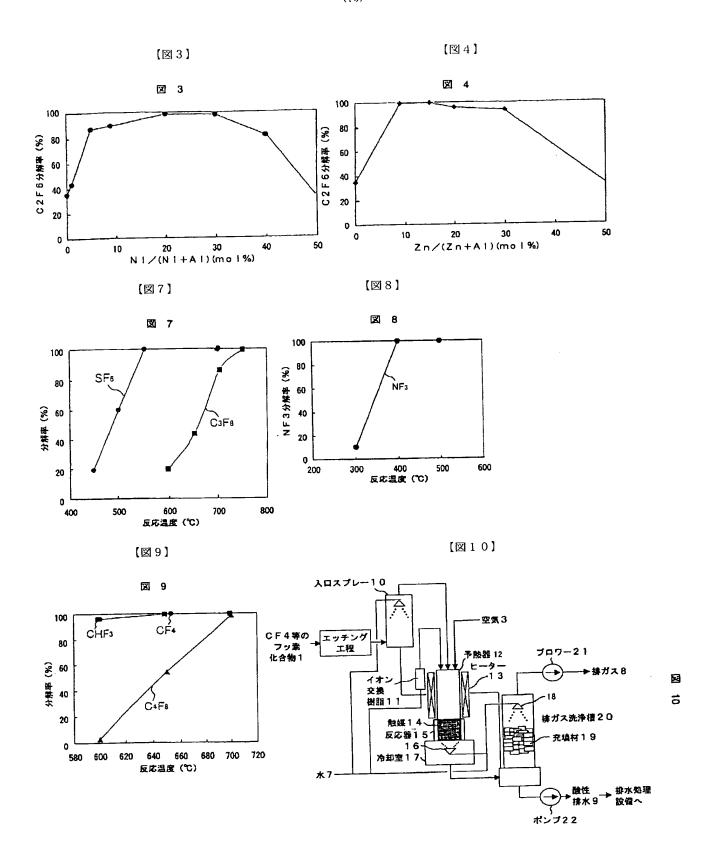




【図2】

図 2





## フロントページの続き

(51)Int.Cl.6 識別記号 F I	
B 0 1 J 23/10 B 0 1 J 23/14 A	
23/14 23/42 A	
23/42 B 0 1 D 53/36 D	
23/745 B 0 1 J 23/74 3 <sub>.</sub> 0 1 A	
23/75 3 1 1 A	
23/755 3 2 1 A	
(72) 発明者 山下 寿生 (72) 発明者 玉田 慎	
茨城県日立市大みか町七丁目1番1号 株 茨城県日立市幸町三丁目1番1号	株式会
式会社日立製作所日立研究所内 社日立製作所日立工場内	
(72) 発明者 小豆畑 茂 (72) 発明者 入江 一芳	
茨城県日立市大みか町七丁目1番1号 株 茨城県日立市幸町三丁目1番1号	株式会
式会社日立製作所日立研究所內 社日立製作所日立工場內	